Sand-free self sealing spinning nozzle for spinning thermoplastic filaments has internal components which expand more than the outer parts when heated to process temperature

Patent Number:

DE19932852

Publication date:

2001-01-18

Inventor(s):

BEECK GEB SCHROEDER (DE)

Applicant(s):

BEECK GEB SCHROEDER (DE)

Requested Patent:

☐ DE19932852

Application Number: DE19991032852 19990714 Priority Number(s):

DE19991032852 19990714

IPC Classification:

D01D4/06

EC Classification:

D01D4/00

Equivalents:

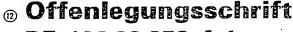
Abstract

A central polymer inlet channel leads to filter discs clamped between the peaks of wave shaped nozzle parts (4,5). An assembly comprising the central orifice plate(4), an adjacent spinning nozzle plate(2) and a cover (6) form the inner nozzle parts. Each inner part is made of a material with a higher heat expansion coefficent than the outer housing(1) and threaded ring(7). Preferred Features: A housing(1) surrounding the inner parts (2,4,6) of the nozzle is made of 1.4057 or similar chrome steel with a low thermal expansion coefficient. Inner parts are made of austenic steel, e.g. 1.4301; 1.4541; 1.4580 or a material with similar higher heat expansion coefficient than the housing.

Data supplied from the esp@cenet database - I2



19 BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



⑤ Int. Cl.7: D 01 D 4/06





DEUTSCHES PATENT- UND **MARKENAMT** ₁₀₀ DE 199 32 852 A 1

(21) Aktenzeichen:

199 32 852.8

Anmeldetag:

14. 7. 1999

(3) Offenlegungstag:

18. 1.2001

(7) Anmelder:

Beeck, geb. Schröder, Heinz-Dieter, 60323 Frankfurt,

(72) Erfinder:

gleich Anmelder

(66) Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht zu ziehende Druckschriften:

DE

DD

196 43 425 A1 1 25 421

Die folgenden Angaben sind den vom Anmolder eingereichten Unterlagen entnommen

Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

(4) Selbstdichtende Spinndüse

Die Erfindung betrifft eine Spinndüse zum Verspinnen von Thermoplasten, insbesondere die Filtrierung und Scherung des Polymers mittels konzentrisch-wellenförmig verspannter Filter. Die Polymerschmelze wird dabei zwangsläufig, bedingt durch die wellenförmige und konzentrische Oberflächenstruktur der Einzelteile, radial und axial durch ein Filter geführt, wodurch gewährleistet wird, daß die Schmelze besagten Filter vollständig und gleichmäßig durchströmt. Tiefenfiltrierung und Scherung werden durch die zwangsläufige Führung der Schmelze durch die konzentrisch verspanten Filterlagen erreicht, wobei der Polymerstrom bedingt durch das Berg-und-Tal-Profil, die Filterlagen mehrfach kreuzt und somit durch den flachen Filter einen langen Weg zurücklegt. Durch geeignete Werkstoff- und Passungsauswahl für die Einzelteile der Spinndüse erfolt die Dichtwirkung bei Betriebstemperatur durch die erhöhte Ausdehnung der inneren Bauteile gegenüber den außenliegenden Gehäuseteilen.



Beschreibung

Die Erfindung betrifft eine Spinndüse zum Verspinnen von Thermoplasten, insbesondere die Filtrierung und Scherung des Polymers vor dem Austritt aus der Spinndüsenplatte durch einen konzentrisch wellenförmigen Filteraufbau, wobei die dazu erforderlichen Bauteile gemäß den Patentansprüchen so ausgestaltet sind, daß im Betriebszustand die selbstdichtende Wirkung eintritt.

Druckaufbau, Scherung und Filterung des zu verspinnenden Polymers in Spinndüsen wurde bisher üblicherweise durch eine Sandschüttung vorgenommen. Zur Behebung der verschiedenen Nachteile diese Sandfilterdüsen habe ich in meiner DE 196 43 425 einen konzentrisch wellenförmigen Filteraufbau vorgeschlagen, der durch konventionelle Dichtungselemente gegen Leckagen abgesichtert wird. In dieser Spinndüse erfolgt die Filtrierung und Scherung des Polymers mittels eines konzentrisch-wellenförmig verspannten Filteraufbaus. Die Polymerschmelze wird dabei zwangsläufig, bedingt durch die wellenförmige und konzentrische Oberflächenstruktur der Einzelteile, radial und axial mehrfach durch den Filteraufbau geführt, wodurch gewährleistet wird, daß die Schmelze besagten Filteraufbau vollständig und gleichmäßig durchströmt.

Jedes Bauteil verursacht Kosten. Und Dichtungen verursachen sogar laufende Betriebskosten, weil sie nur einmal einsetzbar sind und hei jedem Düsenwechsel erneuert werden müssen. Zudem gibt es keine absolute Dichtsicherheit, wie aus der Praxis bekannt ist, da sich Fertigungs- und Montagefehler mit steigender Anzahl der Einzelteile zwangsläufig erhöhen.

Löst der konzentrisch wellenförmigen Filteraufbau gemäß DE 196 43 425 die Nachteile der klassischen Sandfilterdüse, so bringt der Wegfall der konventionellen Dichtungen gemäß der beanspruchten erfindungsgemäßen Lösung 35 deutliche Kostenersparnisse und erhöhte Dichtsicherheit. Durch die geeignete Werkstoff- und Passungsauswahl der Einzelteile der erfindungsgemäßen Spinndüse erfolgt die Dichtwirkung bei Betriebstemperatur durch die erhöhte Ausdehnung der inneren Bauteile gegenüber den außenliegenden Gehäuseteilen.

Die detaillierte Beschreibung der Erfindung erfolgt nun anhand der Fig. 1.

Fig. 1 zeigt die Darstellung einer beispielhasten Spinndüsenanordnung (wie sie für die Filamenterspinnung eingesetzt werden kann) und ist – von unten nach oben – wie folgt

In einem Gehäuse 1 liegt eine Spinndüsenplatte 2 und darauf ein Verteilerfilter 3, dessen Aufbau aus für den jeweiligen Spinnprozeß spezifisch ausgewählten einzelnen Lagen von 50 Web-bzw. Vliesfilterronden verschiedener Filterfeinheit besteht, und der hauptsächlich für eine gute Verteilung der Schmelze auf der Spinndüsenplatte 2 sorgen muß. Darauf schließt die Zentrallochplatte 4 an, auf der ein weiterer Filteraufbau, der eigentliche Scherfilter 8 aufliegt, und darüber 55 die Verdrängerplatte 5, wodurch dann der konzentrisch wellenförmigen Filteraufbau gemäß DE 196 43 425 erreicht wird, der ebenfalls aus losen Filterronden bestehend für den jeweiligen Spinnprozeß spezifisch angepaßt werden kann. Dadurch ist eine ebensogroße Variationsvielfalt gegeben 60 wie bei der Sandfiltration, die dem Betreiber viel Entscheidungsfreiheit und einen breiten Titerspielraum bei gegebener Spinngeräteausstattung läßt. Unsere beispielhafte Spinndüsenanordnung wird wie ühlich mit einem Deckel 6 und einem Gewindering 7 geschlossen. Der weitere Anschluß an 65 die Polymerschmelzeversorgung durch den Adapter 9 zum Heizgefäß (auch Spinnbalken genannt) und die Anschlußdichtung 10 kann ganz nach den Erfordernissen des Betreibers oder an vorhandenes Equipment angepaßt werden und bleibt dem damit beauftragten Fachmann überlassen.

Die gewünschte Selbstdichtungsfunktion wird durch gezielte Materialpaarung und Passungsauswahl erreicht:

Die äußeren Gehäuseteile bestehen dabei aus Werkstoffen mit einem relativ niedrigen Wärmeausdehnungskoeflizienten, die inneren Bauteile werden dagegen aus Materialien mit einem höheren Wärmeausdehnungskoelflizienten gefertigt Die Einbaumaße werden so gewählt, daß die Teile im kalten Zustand (ca. 22°C) leicht zu montieren sind, aber bei Spinnbetriebstemperatur (co. 300°C) durch die unterschiedliche Ausdehnung sich selbstdichtende Preßpassungen zwischen den Teilen ergeben. Während dies radial nur durch sorgfältig gewählte Passungen erreichbar ist, wird die axiale Verpressung und Abdichtung durch eine Verschraubung über einen Gewindering oder eine ähnliche Fixierung im Gehäuse erreicht. Hier muß man allerdings darauf achten, daß die Verschraubung nur handfest angezogen wird weil sonst die Gefahr der Überdehnung im Gehäuse besteht, vor allem wenn das L zu D Verhältnis der Einbauten größer 1,0 ist. In diesem Falle erfolgt zunächst schon eine Streckung des Gehäuses bevor die radiale Verpressung und Abdichtung voll einsetzt. Idealerweise sollte das Verhältnis von Gesamtlänge der inneren Teile zu ihrem Durchmesser max. 0,6

Beispiel

Das Gehäuse 1 besteht aus 1.4057 (nach DIN-Stahlschlüssel) und der Gewindering 7 aus 42CrMo4, beides Werkstoffe mir einem relativ niedrigen Wärmeausdehnungskoeffizienten. Die Spinndüsenplatte 2 kann aus 1. 4580, die Zentrallochplatte 4 aus 1.4301 und der Deckel 6 aus 1.4541 gefertigt sein, alles Werkstoffe mit einem relativ hohem Wärmeausdehnungskoeffizienten. (Die Werkstoffe für die Verdrängerplatte 5 und die Filter können ebenfalls autentisch sein, sind für die Dichtwirkung aber ohne Bedeutung.) Die Passungen müssen den Dimensionen und Werkstoffen entsprechend so gewählt werden, daß die Einzelteile im kalten Zustand leicht zu fügen und wieder zu demontieren sind und einerseits die Dichtwirkung spätestens kurz vor der spezifizierten Spinntemperatur erfolgt, sowie andererseits die Teile bei erhöhter Reinigungstemperatur (ca. 450 . 540°C) nicht durch Überdehnung Schaden leiden.

Es versteht sich fast von selbst daß das hier dargelegte Dichtungsprinzip durch unterschiedliche Wärmeausdehnung nicht allein auf die beschriebene Spinndüsen- oder Filteranwendungen beschränkt ist, sondern überall dort eingesetzt werden kann, wo gesponnen, gesiltert, gemischt, homogenisiert oder geschert werden soll. Dabei muß es dem zuständigen Produkt- oder Anwendungsfachmann überlasen bleiben die Ausgestaltung bezüglich der Filterwahl, der Werkstoffe oder der Passungen sür seinen eigenen Fall selbst zu bestimmen oder empirisch zu ermitteln.

Bezeichnungsliste:

- 1 Gchäusc
- 2 Spinndüsenplatte
- 3 Verteilerfülter, Filteraufbau aus losen Filterronden
- 4 Zentrallochplatte
- 5 Verdrängerplatte
- 6 Deckel
- 7 Gewindering
- 8 Scherfilter, Filteraufbau aus losen Filterronden
- 9 Adapter zum Heizgefäß (auch Spinnhalken genannt)
- 10 Anschlußdichtung

Patentansprüche

1. Sandlose Spinndüse zum Verspinnen von Thermoplasten mit einem zentralen Polymerschmelzeeintrittskanal und einer Filteranordnung, bestehend aus einer oder mehreren Filterlagen, wobei besagte Filterlage (8), in sich wiederum aus einer oder mehreren Filterronden bestehend, durch die angrenzenden Düsenbauteile (4, 5) wellenförmig und konzentrisch abwechselud von oben und unten verspannt ist und wobei die 10 angrenzenden Düsenbauteile jeweils ein konzentrisches, wellenförmiges Berg- und -Tal-Profil aufweisen, das jeweils lückenlos unter Bildung eines schmalen, konzentrisch wellenförmigen freien Raumes in das gegenüberliegende konzentrisch-wellenförmige Berg- 15 und -Tal-Bauteil-Profil hineinpaßt, dadurch gekennzeichnet, daß sowohl die Zentrallochplatte (4) und die an sie angrenzende Spinndüsenplatte (2), sowie der Deckel (6), die zusammen die inneren Düsenteile bilden, jeweils aus einem Werkstoff mit einem höheren 20 Wärmeausdehnungskoeffizienten bestehen, als die sie insgesamt umschließenden Außenteile, Gehäuse (1) und Gewindering (7), die aus einem Material mit einem niedrigeren Wärmeausdehnungskoeffizienten gefertigt

2. Spinndüse zum Verspinnen von Thermoplasten mit einem zentralen Polymerschmelzeintrittskanal und einer beliebigen Filteranordnung, bestehend aus einem oder mehreren inneren Bauteilen beliebiger Art und einem die inneren Teile umhüllenden Gehäuse (1) belie- 30 biger Form, dadurch gekennzeichnet, daß die inneren Teile der Spinndüse aus austenitischen Stählen wie z. B. 1.4301; 1.4541; 1.4580 oder einem Werkstoff mit ähnlich hohem Wärmeausdehnungskoeffizienten bestehen, als die sie insgesamt umschließenden Außen- 35 teile, Gehäuse (1) oder andere Hüllkörper, die aus einem Material mit einem niedrigeren Wärmeausdehnungskoeffizienten gefertigt sind, wie z. B. 1.4057 oder einem ähnlichen Chromstahl oder warmfesten

3. Spinndüse nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Dimensionierung der Einzelteile so gewählt wird, daß die Passung zwischen dem Außendurchmesser der inneren Teile (4, 6 und 2) und der Bohrung im umschließenden Gehäuse (1) eine leichte 45 Spielpassung ergibt, die sich erst bei Betriebstemperatur aufgrund der unterschiedlichen Ausdehnung der Teile in eine selbstdichtende radiale Preßpassung wan-

4. Spinndüse nach Anspruch 1 bis 3, dadurch gekenn- 50 zeichnet, daß die Dimensionierung der Einzelteile idealerweise so gewählt wird, daß das Verhältnis von Gesamtlänge der inneren Teile (4, 6 und 2) zu ihrem Außendurchmesser zwischen 0,4 bis maximal 1,2 sein sollte und vorzugsweise 0,5 bis 0,7 ist.

5. Spinndüse nach Anspruch 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß die inneren Teile (4, 6 und 2) im umschließenden Gehäuse (1) mittels eines Gewinderinges (7), der lediglich handfest angezogen wird, fixiert sind, sodaß eine axiale Verpressung und Abdichtung bei Er- 60 höhung der Temperatur auf Spinnbetriebstemperatur crfolgt.

Nummer: Int. Cl.⁷: Offenlegungstag: DE 199 32 852 A1 D 01 D 4/06 18. Januar 2001

